福島第一原子力発電所プラント関連パラメータ

号機	15		2 !	号機	3,	号機
ラ ラ 機	3月30日	4月27日	3月30日	4月27日	3月30日	4月27日
原子炉注水状況	給水系:2.5㎡/h	給水系:2.5m²/h	給水系:1.9㎡/h	給水系:1.8㎡/h	給水系:2.0㎡/h	給水系:1.9㎡/h
	CS系:2.0㎡/h	CS系:1.9m²/h	CS系:2.5㎡/h	CS系:2.4㎡/h	CS系:2.6㎡/h	CS系:2.5㎡/h
	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)
原子炉圧力容器底部温度	VESSEL BOTTOM HEAD (TE-263-69L1): 15.2℃ 原子炉 SK/RT JOINT 上部 (TE-263-69H1): 15.1℃ VESSEL DOWN COMMER (TE-263-69G2): 15.0℃ (3/30 11:00 現在)	VESSEL BOTTOM HEAD (TE-263-69L1): 17.3℃ 原子炉 SKIRT JOINT 上部 (TE-263-69H1): 17.2℃ VESSEL DOWN COMMER (TE-263-69G2): 17.2℃ (4/27 11:00 現在)	VESSEL WALL ABOVE BOTTOM HEAD (TE-2-3-69H3): 20.2℃ RPV温度 (TE-2-3-69R): 19.7℃ (3/30 11:00 現在)	VESSEL WALL ABOVE BOTTOM HEAD (TE-2-3-69H3): 22.9℃ RPV温度 (TE-2-3-69R): 22.9℃ (4/27 11:00 現在)	RPV下部ヘッド温度 (TE-2-3-69L1): 17.8℃ スカートシャンクション上部温度 (TE-2-3-69F1): 17.7℃ RPV底部ヘッド上部温度 (TE-2-3-69H1): 16.6℃ (3/30 11:00 現在)	RPV下部ヘッド温度 (TE-2-3-69L1):199℃ スカートジャンクション上部温度 (TE-2-3-69F1):19.8℃ RPV底部ヘッド上部温度 (TE-2-3-69H1):18.8℃ (4/27 11:00 現在)
原子炉格納容器 内温度	HVH-12A RETURN AIR (TE-1625A) : 15.3℃ HVH-12A SUPPLY AIR (TE-1625F) : 14.8℃ (3/30 11:00 現在)	HVH-12A RETURN AIR (TE-1625A): 17.5℃ HVH-12A SUPPLY AIR (TE-1625F): 17.0℃ (4/27 11:00 現在)	RETURN AIR DRYWELL COOLER (TE-16-114B): 21.1℃ SUPPLY AIR D/W COOLER HVH2-16B (TE-16-114G#1): 20.3℃ (3/30 11:00 現在)	RETURN AIR DRYWELL COOLER (TE-16-114B): 23.7℃ SUPPLY AIR D/W COOLER HVH2- 16B (TE-16-114G#1): 22.9℃ (4/27 11:00 現在)	格納容器空調機戻り空気温度 (TE-16-114A):17.6℃ 格納容器空調機供給空気温度 (TE-16-114F#1):16.5℃ (3/30 11:00 現在)	格納容器空間機戻り空気温度 (TE-16-114A):19.7℃ 格納容器空間機供給空気温度 (TE-16-114F#1):18.4℃ (4/27 11:00 現在)
原子炉格納容器	0.62kPa g	O.50kPa g	6.30kPa g	4.51kPa g	0.27kPa g	0.27kPa g
圧力	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)
窒素封入流量 ※1	RPV: 28.19Nm²/h PCV: -Nm²/h ※2 (3/30 11:00 現在)	RPV: 28.19Nm²/h PCV: -Nm²/h ※2 (4/27 11:00 現在)	RPV: 14.52Nm²/h PCV: -Nm²/h ※2 (3/30 11:00 現在)	RPV: 14.53Nm²/h PCV: -Nm²/h ※2 (4/27 11:00 現在)	RPV: 16.57Nm²/h PCV: -Nm²/h ※2 (3/30 11:00 現在)	RPV: 17.62Nm²/h PCV: -Nm²/h ※2 (4/27 11:00 現在)
原子炉格納容器水素濃度 ※3	A系: 0.00vol%	A系: 0.00vol%	A系: 0.05vol%	A系: 0.04vol%	A系: 0.07vol%	A系: 0.07vol%
	B系: 0.00vol%	B系: 0.00vol%	B系: 0.08vol%	B系: 0.04vol%	B系: 0.09vol%	B系: 0.04vol%
	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)
原子炉格納容器	A系:1,36E-03Bq/cm²	A系: 9,50E-04Bq/cm²	A系: ND(1.7E-01Bq/cmi以下)	A系: ND(1.7E-01Bq/cm'以下)	A系: ND(2.6E-01Bq/cm ⁱ 以下)	A系: ND(2.6E-01Bq/cm'以下)
放射能濃度	B系:1,13E-03Bq/cm²	B系: 1,29E-03Bq/cm²	B系: ND(1.6E-01Bq/cmi以下)	B系: ND(1.6E-01Bq/cm'以下)	B系: ND(2.7E-01Bq/cm ⁱ 以下)	B系: ND(2.7E-01Bq/cm'以下)
(Xe135)	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)
使用済燃料 プール水温度	15.3℃	19.5℃	25.2℃	17.1℃	22.6℃	16.8℃
	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)
FPC スキマサージタンク	3.96m	4.17m	4.11m	3.70m	3.78m	3.70m
水位	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)
	1 5		5.	号機	6.5	
号機	3月30日	5機 4月27日	3月30日	5機 4月27日	3月30日	5機 4月27日
使用済燃料プール水温度	11.4℃	15.6℃	18.8℃	21.3℃	21.0℃	17.2℃
	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)
FPC スキマサージタンク	4.47m	3.33m	3.00m	3.00m	1.85m	2.55m
水位	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)	(3/30 11:00 現在)	(4/27 11:00 現在)

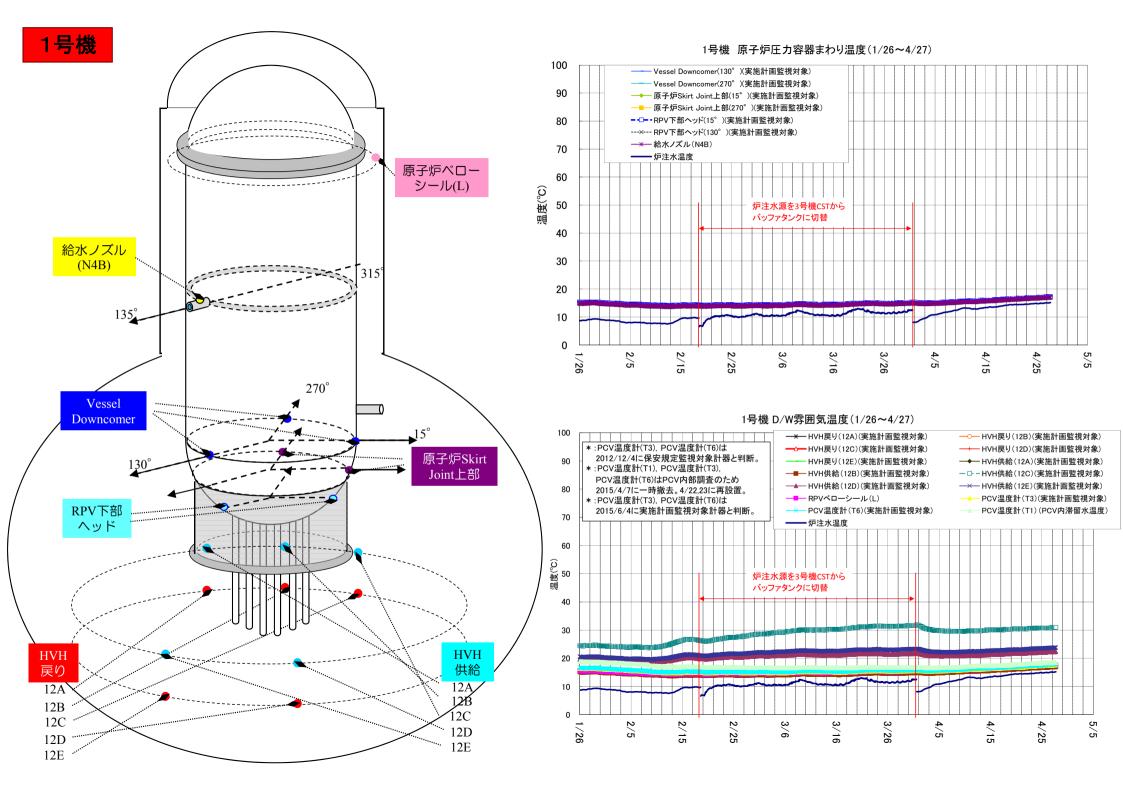
※1:使用状態の温度・圧力で流量補正した値を記載する。

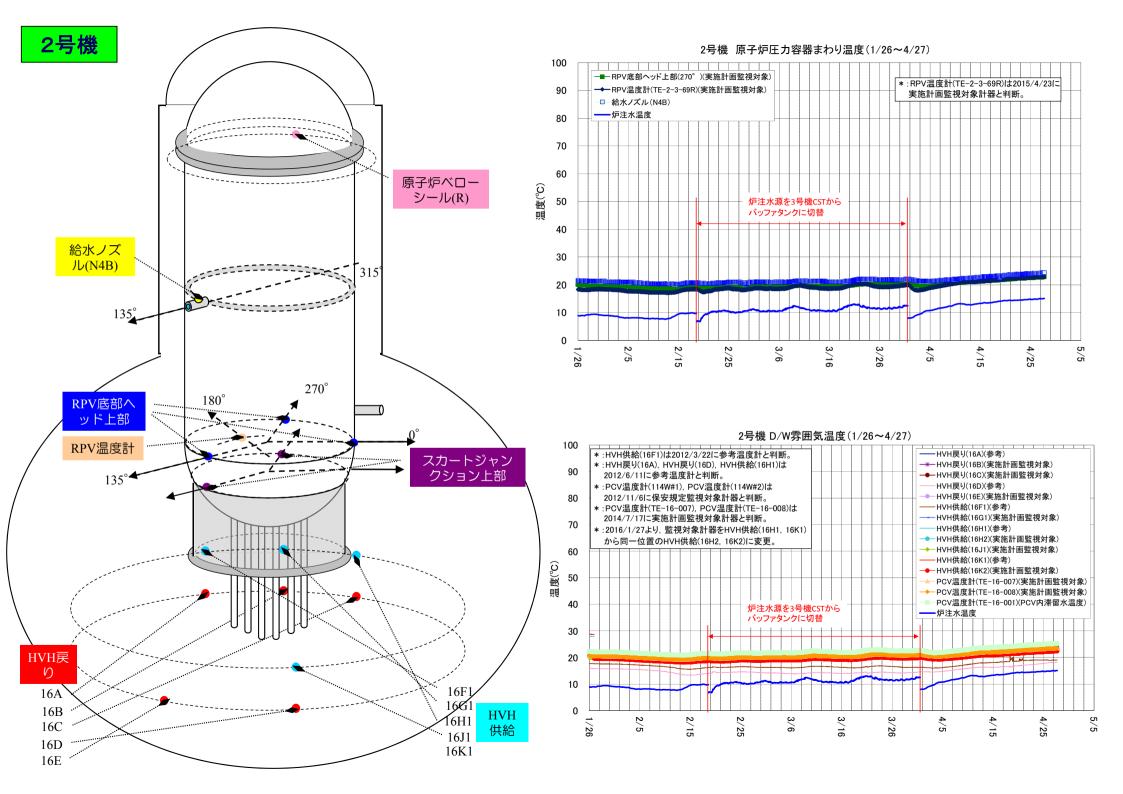
※注水冷却を継続することにより、1~3号機の原子炉圧力容器底部温度、格納容器気相部温度は、号機や温度計の位置によって異なるものの、至近1ヶ月において、 約15℃~約35℃で推移。

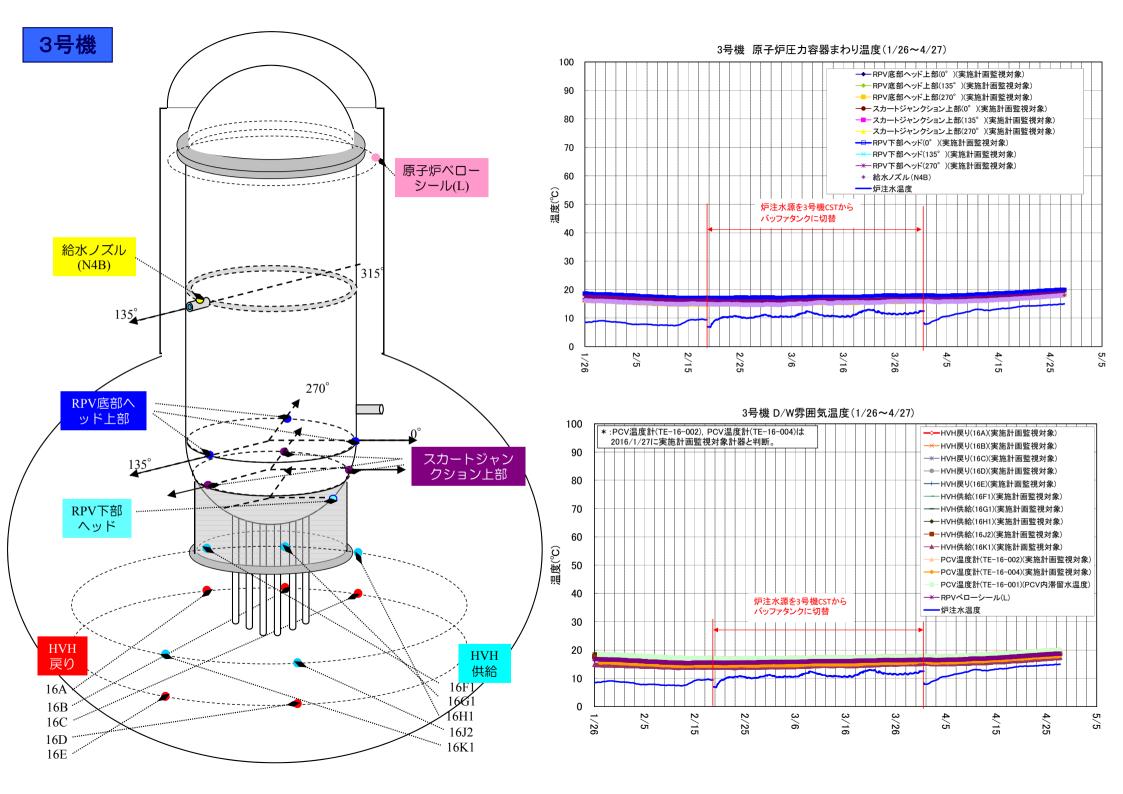
格納容器内圧力や格納容器からの放射性物質の放出量等のパラメータについては有意な変動はなく、冷却状態の異常や臨界等の兆候は確認されていない。 以上より、総合的に冷温停止状態を維持しており、原子炉が安定状態にあることを確認。

^{※2:}窒素封入停止中

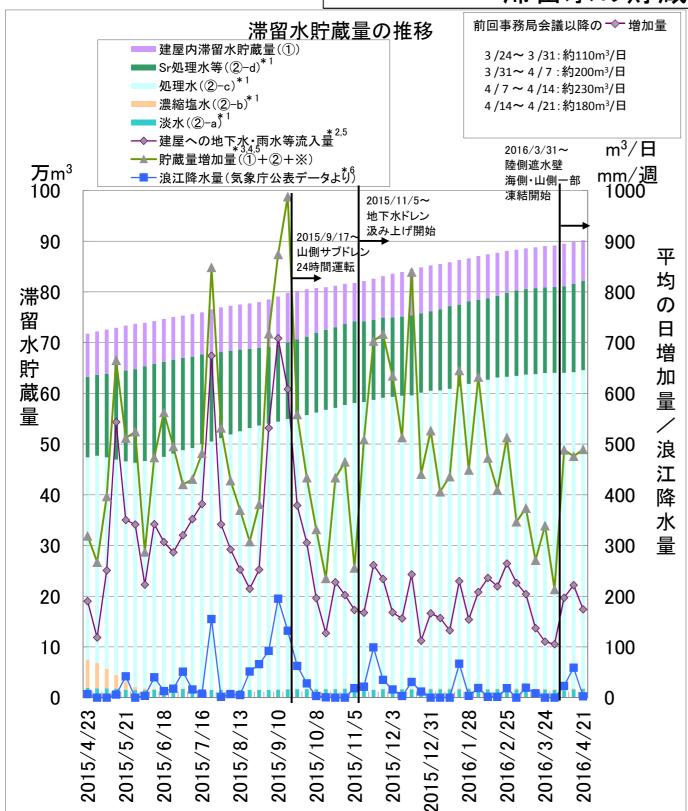
^{※3:}指示値がマイナスの場合は0.00vol%と記載する。(水素濃度が極めて低い場合は、計器精度によりマイナス表示される場合があるため)

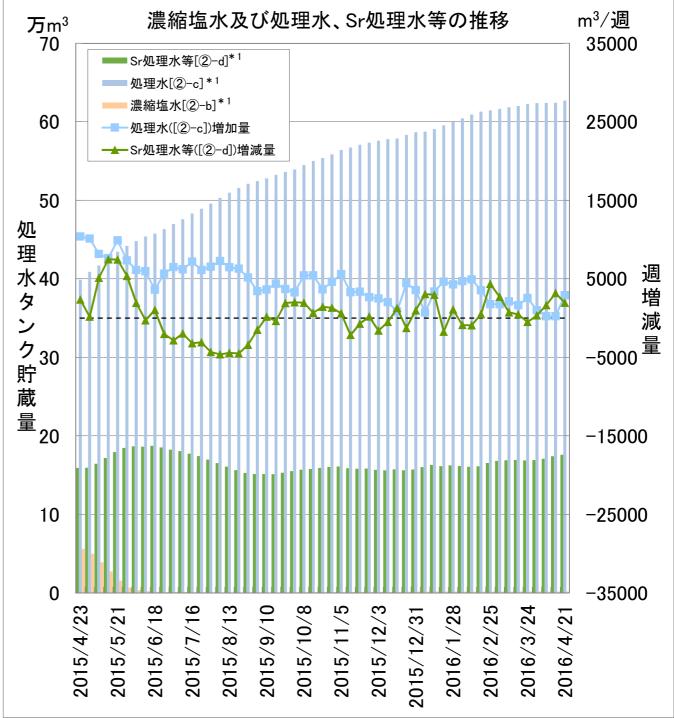






滞留水の貯蔵状況の推移





- ①:建屋内滞留水貯蔵量(1~4号機、プロセス主建屋、高温焼却炉建屋、廃液供給タンク、SPT(B))
- ②:1~4号機タンク貯蔵量(〔②-a淡水〕+〔②-b濃縮塩水〕+〔②-c処理水〕+〔②-dSr処理水等〕)
- ※:タンク底部から水位計0%までの水量(DS)
 - *1:水位計0%以上の水量
 - *2:2015/9/10より集計方法を変更(建屋・タンク貯蔵量の増加量からの評価→建屋貯蔵量の増減量からの評価) 「建屋への地下水・雨水等流入量」=「建屋保有水増減量」+「建屋からタンクへの移送量」-「建屋への移送量(原子炉注水量、ウェルポイント等からの移送量)」
 - *3:2015/4/23より集計方法を変更(貯蔵量増加量(①+②)→(①+②+※))
 - *4:2016/2/4 濃縮塩水の残水量再評価により水量見直しを行ったため補正
 - *5:建屋水位計の校正の影響を含む算出値(2016/3/10~3/17:プロセス主建屋、2016/3/17~3/24:高温焼却炉建屋)
 - *6:降水量は浪江地点(気象庁)を用いているが、欠測があったことから、富岡地点(気象庁)を代用(2016/4/14~4/21)

処理水	累積処理水	期間処理水		定格処理量
<u></u>	[m3]	[m3/週]	[m3/日] ^{注1)}	[m3/日]
既設多核種除去設備注2)	277,009	1,009	144	750以上
増設多核種除去設備	253,323	1,891	270	750以上
高性能多核種除去設備	102,556	0	0	500以上
高性能 検証試験装置	1,128	0	0	50
Sr処理水等	期	間処理水		定格処理量
SF处理小等	[m3/週]	[m3/日] ^{注1)}		[m3/日]
セシウム吸着装置	4,720	674		600
第二セシウム吸着装置	4,720			1200

- 注1)週間の平均値
- 注2) 既設多核種除去設備処理水の一部は、残水があるRO濃縮塩水タンクに移送し、Sr処理水等として貯蔵

各エリア別タンク一覧

1~4号機用汚染水貯蔵タンク

(2016年4月21日 現在) ※下線部は前回報告からの変更点

堰エリア	基数	1基あたり 容量(公称) 〔m3〕	タンク型	貯蔵水	備考	
	26	40	鋼製角型タンク(溶接)	濃縮塩水	残水処理中	
С	52	40	鋼製角型タンク(溶接)	淡水		
C東	5	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	Sr処理水等(M)		
C西	8	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	Sr処理水等(M)		
	25	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等(C)		
D	6	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	濃縮塩水	残水処理中	
_	18	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	Sr処理水等(C)		
E	31	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	残水処理中	
G1	72	100	鋼製横置きタンク(溶接)※土中埋設	淡水		
G3東	24	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設)		
G3西	7	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設)		
СОД	33	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等(C、R)		
G3北	6	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等(C)		
G4南	17	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	Sr処理水等(M)	17基の内、2基は使用時期未定	
G4北	6		鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	多核種除去設備 処理済水(既設)		
G5	17	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	多核種除去設備 処理済水(既設)		
G6北	19		鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	Sr処理水等(M)	漏えいが確認されたため、1基使用停止 20-1=19	
G6南	18	500	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	Sr処理水等(M)		
G 7	10	700	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設)		
H1	63	1220	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水 (既設·高性能·増設)		
	8	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	Sr処理水等(M)		
H5	23	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	残水処理中	
Н6	24	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	濃縮塩水	残水処理中	
H8北	5	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等(C)		
H8南	11		鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等(R)		
Н9	5		鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	淡水		
H9西	7		鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	淡水		
	90	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設・増設)		
J1	2	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水 (高性能検証試験装置)		
	8	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等(C)		

		1基あたり			
堰エリア	基数	容量(公称) [m3]	タンク型	貯蔵水	備考
J2	42		鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設·増設)	
J3	22	2400	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水 (既設·増設·高性能)	
J4	30	2900	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水 (既設·増設·高性能)	
04	5		鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水 (既設)	
J5	35		鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設)	
J6	38	1200	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設·増設)	
J7	<u>39</u>	1200	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水 (既設·増設·高性能)	
<u>J8</u>	<u>6</u>	<u>700</u>	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(既設)	
K1北	12	1200	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(高性能)	
K1南	10	1160	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等(R)	
K2	28	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	Sr処理水等(R)	
<u>K3</u>	<u>4</u>	<u>700</u>	<u>鋼製円筒型タンク(溶接)</u>	多核種除去設備 処理済水(増設)	
多核種除去 設備	4	1100	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	多核種除去設備 処理済水(既設)	
高性能多核 種除去設備	3	1235	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(高性能)	
增設多核種 除去設備	3	1235	鋼製円筒型タンク(溶接)	多核種除去設備 処理済水(増設)	

合計 927

Sr処理水等内訳 C:セシウム吸着装置等、M:モバイル型ストロンチウム除去装置等

R:RO濃縮水処理設備、A:多核種除去設備等

濃縮廃液

D	10	1000	鋼製円筒型タンク(溶接)	濃縮廃液	
H2	7	100	鋼製横置きタンク(溶接)	濃縮廃液	

高濃度滞留水受けタンク

þ	G 1	28	100	鋼製横置きタンク(溶接)※土中埋設	高濃度滞留水	非常用の受けタンクであり、現在未使用
---	------------	----	-----	-------------------	--------	--------------------

5,6号機用汚染水貯蔵タンク

	基数	1基あたり 容量(公称) [m3]	タンク型	貯蔵水	備考
	6	35	鋼製角型タンク(溶接)	5,6号機滞留水	Aタンク
	6	42	鋼製角型タンク(溶接)	5,6号機滞留水	Aタンク
F2	4	110	鋼製角型タンク(溶接+フランジ接合)	5,6号機滞留水	Bタンク
	5	160	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	5,6号機滞留水	Cタンク
	2	200	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	5,6号機滞留水	Cタンク
	3	299	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	5,6号機滞留水	hijタンク
F1	18	508	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	5,6号機滞留水	hijタンク
	5	1100	鋼製円筒型タンク(溶接)	5,6号機滞留水	Kタンク

合計 49

(参考)

地下水パイパス用タンク

10 1 1711 1 1	DIME II WHIPE									
нз	9	1000	鋼製円筒型タンク(フランジ接合)	地下水						

No.	箇所	対象	場所	∄ (m³)	放射性物質濃度[Bq/L]
1-1	2号機大物搬入口屋上	•2号機大物搬入口屋上	10m盤に存在する建 屋	降雨量により変動	【2階】 Cs134:<1.0E1 Cs137:2.1E1 4 6 β : 2.6E1 H3:1.0E2 (2015.11.2) 【1階】 Cs134:1.1E1 Cs134:1.1E1 Cs137:4.0E1 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4
1-2	2号機R/B	2号機R/B	10m盤に存在する建 屋	降雨量により変動	[上屋] Cs134:200~340 Cs137:650~1100 全β:920~1900 Sr90:10~20 H3:ND(<100) (2015.1.16)
2	5.6号機貯留タンク(フランジタンク)	・5.6号機貯留タンク(フランジタンク)	6号機北側	約10,000 (2015.4.16時点)	Cs134:26 Cs137:65 Co60:13 (2014.2.6)
3	5.6号機貯留タンク(溶接タンク)	・5,6号機貯留タンク(溶接タンク)	6号機北側	約5000 (2015.4.16時点)	Cs134:26 Cs137:65 Co60:13 (2014.2.6)
4	吸着塔一時保管施設(HIC)	·吸着塔一時保管施設(第二施設、 第三施設)	·吸着塔一時保管施設 (第二施設、第三施設)	0 (ボックスカルバート内 の水は拭き取り実施 済み)	【No.172 (AJ5)蓋外周部(他調査中)】 Cs134:1.9E+3 Cs137:6.8E+3 全β:3.0E+6 (2015.4.2)
5	No.1 ろ過水タンク (RO濃縮塩水/溶接タンク)	•No.1ろ過水タンク (RO濃縮塩水/溶接タンク)	屋外(35m盤)	約1(一部1cm残水あ り)	【No.1ろ過水タンク】 Cs-134:2.3E+03 Cs-137:4.3E+03 全β:6.6E+07 (2013.11.19)
6	4000tノッチタンク (角型タンク)	・4000tノッチタンク	35m盤タンクエリア	約900 (2015.6.30時点)	【3000tノッチタンク】 水抜き済 【1000tノッチタンク】 Cs134:1.7E1 Cs137:6.1E1 全β:9.6E4 (2015.6.3)
7	濃縮水タンク (蒸発濃縮装置濃廃水)	蒸発濃縮装置濃縮水用ノッチタン ク (スラリー/濃縮水)	35m盤タンクエリア (Cエリア)	約85 (2015.6.9時点)	【蒸発濃縮装置濃廃水】 Cs134:1.7E4 Cs137:2.5E4 全β:4.7E8 (2011.12.20)
8	淡水貯留タンク (G1エリア地下タンク)	・淡水貯留タンク (横置きタンク)	35m盤タンクエリア	約6000 (2015.4.16時点)	【淡水化装置出口水】 H3:8.7E5 全β:1.5E4 (2012.9.18)

No.	箇所	対象	場所	量(m³)	放射性物質濃度[Bq/L]
9	5. 6号機逆洗弁ピット及び吐出弁ピット	・5号機ポンプ室循環水ポンプ吐出 弁ピット ・6号機ポンプ室循環水ポンプ吐出 弁ピット ・5号機逆洗弁ピット ・6号機逆洗弁ピット		(5号機吐出弁ピット) 約550 (6号吐出弁ピット) 約850	【5号機吐出弁ピット】 (2015 10) Cs134:1.3 Cs137:4.8 【6号吐出弁ピット】 (2015 10) Cs134:1.1 Cs137:5.6 【5号逆洗弁ピット】 (2015 10) Cs134:5.1 Cs137:2.4E+1 【6号逆洗弁ピット】 (2015 10) Cs134:4:4.3 Cs137:1.7E+1
10	1~4号機T/B屋根	・1号機T/B ・2号機T/B	10m盤に存在する建 屋	降雨量により変動	[1号機T/B上屋] Cs134:250~740 Cs137:980~2700 全β:1400~6900 (2014.11.26) [2号機T/B上屋] Cs134:120~3000 Cs137:420~10,000 全β:500~29,000 (2014.12.1)
11	1号CSTタンク (溶接タンク)	・1号CSTタンク (溶接タンク)	屋外(10m盤)	排水完了(2015.6.26) (残水あり)	Cs134:6.4E+5 Cs137:2.5E+6 全β:3.3E+6 (2015.3.23)
12	2号CSTタンク (溶接タンク)	・2号CSTタンク (溶接タンク)	屋外(10m盤)	約2260 (2015.6.17現在)	Cs134:1.7E+4 Cs137:5.7E+4 全β:4.2E+6 (2015.3.23)
13	3号CSTタンク (溶接タンク)	・3号CSTタンク (溶接タンク)	屋外(10m盤)	約2120 (2015.6.17現在)	【CST入口水(淡水化装置出口水)】 (2016.2.9) H3:3.8E+5 Sr90:ND 【CST貯留水】 (2015.7.16) Cs134:2.1E+3 Cs137:8.0E+3
14	4号CSTタンク (溶接タンク)	4号CSTタンク (溶接タンク)	屋外(10m盤)	約2000	【プラント復水】
15	地下貯水槽	地下貯水槽No. 1	35m盤タンクエリア	<u>一※</u> (2016.4) 数m3 (2015.7)	【RO濃縮水貯水実績あり】 全β:1.5×10 ⁶ 1.2×10 ⁶ (2016.2.26) (2016.3.25) (参考:漏えい検知孔水) 全β:1.1×10 ⁵ 2.4×10 ⁵ (2016.3.23) (2016.4.25) H3:7.2×10 ² 8.1×10 ³ (2016.3.2) (2016.4.20)
16	地下貯水槽	地下貯水槽No. 2	35m盤タンクエリア	約1390 (2016.4) 終9880 (2015 .7)	【RO濃縮水貯水実績あり】 全β:1.8×10 ⁶ 1.3×10 ⁶ (2016.2.26) (2016.3.25) (参考:漏えい検知孔水) 全β:6.3×10 ⁴ 4.6×10 ⁴ (2016.3.23) (2016.4.20) H3:1.1×10 ³ 1.5×10 ³ (2016.4.6)
17	地下貯水槽	地下貯水槽No. 3	35m盤タンクエリア	約150 (2016.4) 約80 (2015.7)	【RO濃縮水貯水実績あり】 全

^{※:}水位計の計測限界水深未満(残水あり)

No.	箇所	対象	場所	∄ (m³)	放射性物質濃度[Bq/L]
18	地下貯水槽	地下貯水槽No. 4	35m盤タンクエリア	<u>一※</u> <u>(2016.4)</u> 約20 (2015.7)	【タンク堰内雨水貯水実績あり】 -
19	地下貯水槽	地下貯水槽No. 5	35m盤タンクエリア	<u>一</u> ※ (2016.4) 約10 (2015.7)	【使用実績なし(水張試験のみ)】
20	地下貯水槽	地下貯水槽No. 6	35m盤タンクエリア	約120 (2016.4) 約80 (2015.7)	【RO濃縮水貯水実績あり】 - (参考:漏えい検知孔水) 全β:ND ND (2016.3.10) (2016.4.21) H3:ND (2016.3.3)
21	地下貯水槽	地下貯水槽No. 7	35m盤タンクエリア	約90 (2016.4) 約60 (2015.7)	【タンク堰内雨水貯水実績あり】 -
22	1-4号建屋接続トレンチ	- 1号機海水配管トレンチ - 1号機コントロールケーブルダクト - 集中環境施設廃棄物系共通配管 ダクト(2号機廃棄物系共通配管ダ クト) - 1号機薬品タンク連絡ダクト - 4号機薬品タンク連絡ダクト	1~4号機周辺	約1~2400	Cs134:2.4E1~6.4E4 Cs137:8.3E1~2.1E5 全β:5.6E1~2.9E5 H3:ND~7.9E3 (2014.12~2015.1)
23	2~4号機DG連絡ダクト	-2~4号機DG連絡ダクト	2~4号機山側	約1600	Cs134:6.1E2 Cs137:1.9E3 $\pm \beta$:2.2E3 H3:2.0E2 (2014.12)
24	2号機海水配管トレンチ	・2号機海水配管トレンチ	2号機タービン建屋海 側	0 (2015.6.30時点)	-
25-1	3号機海水配管トレンチ	・3号機海水配管トレンチ	3号機タービン建屋海 側	の ^(注) (2015.7.30時点) (注)立坑D上部を除く	- 【立坑D】 Cs134:5.6E5 Cs137:1.9E6 全β:4.2E6 H3:1.5E5 (2015.2.27)
25–2	4号機海水配管トレンチ	・4号機海水配管トレンチ	4号機タービン建屋海 側	0 ^(注) (2015.12) (注)建屋接続部及び建屋接 続部近傍の開口部を除く	Cs134:7.5E4~1.4E6 Cs137:2.6E5~4.7E6 全身:3.9E5~6.8E6 H3:2.8E3~2.1E4 (2015.4)
26	3号機起動用変圧器ケーブルダクト	-3号機起動用変圧器ケーブルダクト	3号機山側	約750	Cs134:1.6E2 Cs137:5.3E2 全 β:8.1E2 H3:1.3E2 (2014.12)
27	廃棄物処理建屋間連絡ダクト	・廃棄物処理建屋間連絡ダクト	プロセス主建屋北側	約230 (2016.2)	$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$
28	1-4号建屋未接続トレンチ	・2号機変圧器防災用トレンチ ・消火配管トレンチ(3号機東側) ・1号機主変圧器ケーブルダクト ・1号機廃液サージタンク連絡ダクト ・1号機オフガス配管ダクト等	1-4号機周辺	約1-800	Cs134:1.9E1~1.2E4 Cs137:5.0E1~1.5E4 全β:6.8E1~2.6E3 H3:ND~2.1E2 (採取期間:2012.1~2015.2)
29	1~4号機サブドレンピット No.15,16(未復旧ピット)	・サブドレンピットNo.15,16	1~4号機周辺 「未復旧」	新20m ³	No.16 Cs134:1.6E5

^{※:}水位計の計測限界水深未満(残水あり)

No.	箇所	対象	場所	量(m³)	放射性物質濃度[Bq/L]
30	その他1~4号機サブドレン(ディープウェル含む)(未復旧ピット)	・1号機~4号機サブドレン	1~4号機周辺 「未復旧」	約15/ピット	No.47,48 Cs134:ND~3.9E1 Cs137:4.8E1~9.6E1 全β:7.9E1~2.8E2 H-3:ND (2014.11.10)
31	1~4号機逆洗弁ピット及び吐出弁 ピット		1~4号タービン建屋海 側	(1号機逆洗弁ピット) 約500	(1号機逆洗弁ピット) 【ピット①】(2015.1.15) Cs134:1.1E4, Cs137:4.2E4 全身:5.3E4, H3:6.9E2 【ピット②】(2015.1.15) Cs134:1.1E4, Cs137:4.3E4 全身:5.2E4, H3:5.8E2 【ピット③】(2015.1.15) Cs134:1.2E4, Cs137:4.4E4 全身:5.3E4, H3:7.0E2 【ピット④】(2015.1.15) Cs134:1.2E4, Cs137:4.4E4 全身:5.3E4, H3:7.0E2 【ピット④】(2015.1.15) Cs134:1.2E4, Cs137:4.4E4 全身:5.4E4, H3:6.0E2
		<i>y</i> -27		0 (2015.11) 【4号吐出弁ピット】 0 (2015.10)	- 【4号機吐出弁ピット】 -
32	1号機放水路 (出口を閉塞済)	-1号機放水路 (出口を閉塞済)	1~4号タービン建屋海側	約3800	【放水路上流側立坑】 (2016.3.25) (2016.4.22) Cs134:2.7E2 1.1E3 Cs137:1.3E3 5.7E3 全β:1.9E3 7.0E3 H 3:9.6E2 6.0E2
33	2号機放水路 (出口を閉塞済)	・2号機放水路 (出口を閉塞済)	2-4号機タービン建屋 海側	約3000	【放水路上流側立坑】 (2016.3.25) (2016.4.22) Cs134:2.0E2 2.3E2 Cs137:9.9E2 1.2E3 全β:3.6E3 4.2E3 H 3:2.7E2 3.4E2
34	3号機放水路 (出口を閉塞済)	・3号機放水路 (出口を閉塞済)	3-4号機タービン建屋 海側	約600	Cs134:2.6E2 Cs137:1.1E3 全β:1.7E3 H 3:9.0E2 (2015.6.10)
35	キャスク保管建屋	・キャスク保管建屋	物揚場 西側	約4500	Cs134:7.2 Cs137:23 I-131:<4.3 Co-60:<4.2 全 r 放射能:3.1E+1 (2014.5.23)
36	5号CSTタンク (溶接タンク)	・5号CSTタンク (溶接タンク)	屋外(10m盤)	約1000	Cs134:ND Cs137:ND Co60:1.922E+01 (2015.6.4)
37	6号CSTタンク (溶接タンク)	・6号CSTタンク (溶接タンク)	屋外(10m盤)	約1250	Cs134:ND Cs137:ND Co60:5.254E+02 (2015.6.16)
38	5/6号他 トレンチ	・5号機海水配管トレンチ ・5・6号機ストームドレン配管トレンチ ・5号機重油配管トレンチ(東側) ・5号機加射性流体用配管ダクト ・5号機主変圧器ケーブルダクト 等	5~6号機周辺	約1~1200/トレンチ	Cs134:ND~2.2E3 Cs137:7.2E1~3.3E3 (採取期間:2012.1~2012.2)
39	5, 6号機サブドレン	・5,6号機サブドレンピット	5~6号機周辺 ※「復旧対象」	約15/ピット	Cs134:ND~0.34 Cs134:ND~0.95 <i>β</i> :ND~2.6 H-3:ND~25 (採水期間:2014.8~2014.11)
40	キャスク保管建屋サブドレン	・キャスク保管建屋サブドレン	物揚場 西側	約15/ピット	Cs134:1.0E+1 Cs137:1.4E+1 Co-60:<6.0E-01 全 7 放射能:2.4E+1 (2012.1.18)

No.	箇所	対象	場所	₫ (m³)	放射性物質濃度[Bq/L]
41	SPTタンク(1~4号)(A) (溶接タンク)	・SPTタンク(1~4号)(A) (溶接タンク)	SPT建屋	約2800 (2015.3.25時点)	Cs134:8.0E+4 Cs137:1.6E+5 Co60:6.5E+2 (2013.8.27)
42	集中ラド周りサブドレン	・集中ラド周りサブドレン	主プロセス建屋等各建屋周辺	約15/ピット	Cs134:ND~53 Cs137:ND~130 全β:ND~240 H-3:14~210 (採水期間:2013.12.12~2013.12.19)
43	メガフロート	・メガフロート	港湾内	約8000	Cs134(2)、Cs137(5)、H3(ND)、 Co60(5)、全β20 Bq/L (2014.9.19)
44	純水タンクNo.1	・純水タンク	屋外(10M盤)	約850	Cs134:2.1 Cs137:7.2 全 β :12.2 H-3:ND (2015.5.29)
45	5/6号機建屋滞留水	•5/6号機建屋滞留水	5~6号機	約6000 (2015.6時点)	[5号機] Cs134(ND)、Cs137(2)、H3(132)、全 β(ND)(2015.6.17) [6号機] Cs134(5.2)、Cs137(17)、H3(531)、全 β(138)(2015.6.18)